Best Available Copy

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

09-211322

(43) Date of publication of application: 15.08.1997

(51)Int.Cl.

G02B 13/24

(21)Application number : 08-040481

(71)Applicant: FUJI PHOTO OPTICAL CO LTD

(22) Date of filing:

01.02.1996

(72)Inventor: ORI TETSUYA

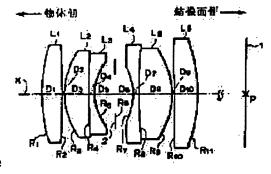
(54) IMAGE FORMING LENS FOR READING IMAGE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To easily compensate positional deviation between an image forming position and a light receiving surface according to the change of environment temperature by adjusting the temperature coefficient of the refractive index of lenses constituting an image forming lens.

SOLUTION: The image forming lens for reading an image having a temperature correcting function is constituted of S1X lenses L1-L6. Besides, it is the Gaussian lens system obtained by mutually coupling the 2nd lens L2 and the 3rd lens L3, the 4th lens L4 and the 5th lens L5 and constituted of 4 groups S1X lenses.

Besides, a diaphragm 2 is disposed between the 3rd lens L3 and the 4th lens L4. Then, luminous flux made



incident along an optical axis X from an object side is made incident on the image forming position P of an image forming surface 1. Besides, the image forming lens itself is provided with a function compensating the positional deviation between the image forming position and the light receiving surface caused by the temperature change. That means, the temperature coefficient of the refractive index of the respective component lenses are adjusted so that the positional deviation between the image forming position and the light receiving surface by a holding member and the like is relieved by the change of the image forming position accompanied with the temperature change of the image forming lens.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

25.11.2002

[Date of sending the examiner's decision of

31.03.2005

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or

application converted registration

application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-211322

(43)公開日 平成9年(1997)8月15日

(51)Int.Cl.⁶

識別記号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

G02B 13/24

G 0 2 B 13/24

審査請求 未請求 請求項の数2 FD (全 7 頁)

(21)出願番号

特願平8-40481

(22)出願日

平成8年(1996)2月1日

(71)出願人 000005430

富士写真光機株式会社

埼玉県大宮市植竹町1丁目324番地

(72)発明者 小里 哲也

埼玉県大宮市植竹町1丁目324番地 富士

写真光機株式会社内

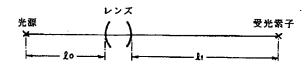
(74)代理人 弁理士 川野 宏

(54) 【発明の名称】 画像読取用結像レンズ

(57)【要約】

【目的】 結像レンズを構成する各レンズの屈折率温度 係数をコントロールし、このレンズの温度変化に伴う結 像位置の変化量が、レンズ以外の各部材の温度変化に伴 う結像位置と受光面との位置ズレ量を緩和するようにし て、読取精度の劣化を防止する。

【構成】 温度変化によるレンズ屈折率の変化に基づく 結像位置の変化量を調整して、光源、レンズおよび受光 素子を一体的に保持する部材の熱膨張に伴う結像位置と 受光面の位置ズレ量を緩和する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 装置環境の温度変化に応じた、結像レン ズ回りの部材の熱膨張に基づく結像位置と受光面との位 置ズレ量が、前記結像レンズの温度変化に基づく結像位 置の変化によって減少するように、該結像レンズを構成 するレンズの屈折率温度係数が調整されてなることを特 徴とする画像読取用結像レンズ。

【請求項2】 前記結像レンズが凸の第1レンズと凹の 第2レンズを含み、該第1レンズは該第2レンズに比し て屈折率温度係数が小となるように構成されてなること を特徴とする請求項1記載の画像読取用結像レンズ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、画像読取用結像レ ンズに関し、特に、コピー機やファクシミリ機等の画像 読取機において用いられる画像読取用の結像レンズに関 するものである。

[0002]

【従来の技術および発明が解決しようとする課題】ファ クシミリ機等の画像読取装置においては、結像レンズに よる結像位置のズレにより画質が劣化するため結像レン ズと結像されるべき位置との相対位置関係は互いに固定 とすることが望ましい。したがって、結像のための各種 部材、例えば光源、結像レンズ、さらには受光素子等を 互いに所定の間隔をおいて保持台上に一体的に保持せし める場合も多い。 しかしながら、このような画像読取 装置においては、起動時から装置内が定常温度状態とな るまで徐々に環境温度が上昇する。この温度上昇に伴っ て上記保持台が熱膨張を起こし、光源と結像レンズの間 隔や結像レンズと受光素子の間隔が変化してしまう。

【0003】したがって、常温状態で各部材の最適な位 置をセッティングしても温度上昇により結像位置が受光 秦子の受光面上からズレてしまい画像読み取り精度が劣 化してしまう。このような現象は、拡大系の光学系を用 いた場合においてさらに問題となる。本発明はこのよう な事情に鑑みなされたもので、環境の温度変化に応じ た、結像レンズ回りの部材の熱膨張に基づく結像位置と 受光面との位置ズレを簡易に補償し得る画像読取用結像 レンズを提供することを目的とするものである。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】本発明の画像読取用結 像レンズは、装置環境の温度変化に応じた、結像レンズ 回りの部材の熱膨張に基づく結像位置と受光面との位置 ズレ量が、前記結像レンズの温度変化に基づく結像位置 の変化によって減少するように、該結像レンズを構成す

$$\Delta = 1_{0} \cdot \alpha_{1} \cdot \Delta T \cdot \beta^{2} + 1_{i} \cdot \alpha_{2} \cdot \Delta T \qquad \cdots \qquad (3)$$

【0008】ここで、上記光源、レンズおよび受光素子 を一体的に保持している部材の材質が鉄製の場合とプラ スチック製の場合について上記間隔Δの具体的数値を求 めてみる。

るレンズの屈折率温度係数が調整されてなることを特徴 とするものである。また、前記結像レンズが凸の第1レ ンズと凹の第2レンズを含み、該第1レンズは該第2レ ンズに比して屈折率温度係数が小となるように構成する ことが好ましい。なお、上記結像レンズ回りの部材と は、結像レンズ以外の部材で、温度上昇に伴い結像位置 と受光面との位置ズレを生じさせ得る各種部材をいうも のとする。

[0005]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施形態について 図面を用いて説明する。ここで、図1は実施例1および 実施例2のレンズ基本構成を示すものである。図1に示 すように、これらの実施例に係る温度補正機能を有する 画像読取用の結像レンズ(以下結像レンズと称する) は、6枚のレンズL、~L。により構成され、第2レン ズL。と第3レンズL。、および第4レンズL4と第5レ ンズL5が互いに接合された、4群6枚構成のガウス型 のレンズ系であって、絞り2が第3レンズL。と第4レ ンズしるの間に配設されてなるもので、物体側から光軸 Xに沿って入射した光束は結像面1上の結像位置Pに入 射する。

【0006】ここで第1レンズL」は物体側に強い曲率 の面を向けた両凸レンズ、第2レンズL2は物体側に凸 面を向けた正のメニスカスレンズ、第3レンズL。は物 体側に凸面を向けた負のメニスカスレンズ、第4レンズ L₄ は物体側に強い曲率の面を向けた両凹レンズ、第5 レンズL_s は結像面側に強い曲率の面を向けた両凸レン ズ、第6レンズL6は結像面側に強い曲率の面を向けた 両凸レンズである。

【0007】ところで、上述した結像レンズは、光源か らの光を受光素子上に結像するためのもので、この3者 の関係を模式的に描くと図2のようになる。すなわち、 温度変化後の光源と結像レンズの間隔を1。 、結像レ ンズと受光素子の間隔を1, とすれば各々下記(1) 式、(2)式のようになる。

$$1_{\circ}' = 1_{\circ} \times (1 + \alpha_1 \cdot \Delta T) \quad \cdots \quad (1)$$

$$l_{i}' = l_{i} \times (1 + \alpha_{2} \cdot \Delta T) \qquad \cdots \qquad (2)$$

; 光源とレンズ間の材質の熱膨張係数

α, ; レンズと光学素子間の材質の熱膨張係数

ΔΤ ;温度変化(℃)

1 ;温度変化前の光源と結像レンズの間隔

;温度変化前の結像レンズと受光素子の間隔 ここで、光学倍率 (横倍率) をβとすると温度変化後の 結像位置と受光素子の間隔△は下記(3)式のようにな る。

例1.鉄製の場合

 $\alpha_1 = \alpha_2 = 11.8 \times 10^{-6} / \kappa$

 $l_0 = 112.4$

1. = 218.6

 $\Delta T = 30$

 $\beta = -1.84$

とすると、上記 (3) 式より Δ =212 μ m (受光素子のレンズ側) となる。

【0009】例2.プラスチックの場合

 $\alpha_1 = \alpha_2 = 42.0 \times 10^{-6} / \kappa$

 $l_0 = 112.8$

1 = 214.2

 $\Delta T = 30$

 $\beta = -1.84$

とすると、 $\Delta = 751 \mu m$ (受光素子のレンズ側)となる。

【0010】このように、保持部材等の温度変化に伴う 熱膨張により結像位置と受光面とがズレを生じ、これに より読取精度の劣化、ひいては画質の劣化等の問題を引 き起こす。そこで、本発明の結像レンズではこの結像レ ンズ自体に上記温度変化に基づく結像位置と受光面との 位置ズレを補償する機能をもたせている。すなわち、結 像レンズの温度変化に伴う結像位置の変化量が、上記保 持部材等による結像位置と受光面との位置ズレ量を緩和 するように各構成レンズの屈折率温度係数が調整されて いる。

【0011】以下、2つの実施例を用いてさらに詳細に 説明する。

<実施例1>この実施例1における各レンズ面の曲率半径R(mm)、各レンズの中心厚および各レンズ間の空気間隔D(mm)、各レンズのd線における屈折率Nおよび各レンズのアッベ数νを下記表1に示す。

【0012】ただし、この表 1 および後述する表 3 において、各記号R,D,N , ν に対応させた数字は物体側から順次増加するようになっている。なお、表 1 の下段に、この実施例 1 の説取用レンズにおける、レンズ系全体の F 数、焦点距離 f' 、横倍率 β および半画角 ω の値を示す。さらに、表 2 に、この実施例 1 の各レンズ毎の屈折率温度係数 Δ N(\times 10^{-6} / κ (α t 2 0 ∞))および線膨張係数 α (\times 10^{-7} / κ)の各数値を示す。

[0013]

【表1】

| ijā | No. | R | D | N | ν |
|-----|----------------|-----------------|--------|---------|-------|
| | 1 | 83.136 | 11.03 | 1.80420 | 46.50 |
| | ·2 | -591.34 | 0.72 | | |
| | 3 | 40.183 | 12.96 | 1.80420 | 46.50 |
| | 4 | 417.51 | 2.65 | 1.69895 | 30.05 |
| | 5 | 27.552 | 10.74 | | |
| | 6 | , cc | 9- 67 | | |
| | 7 | -30.363 | 2.54 | 1.80518 | 25.46 |
| | 8 | 219.56 | 17. 97 | 1.58144 | 40.89 |
| | H _. | -42.707 | 0.72 | | |
| 1 | 0 | 9336.3 | 12.21 | 1.51680 | 37.34 |
| 1 | 1 | -83.907 | | | |

F · · · 2.8 , f ´=100 , 模倍率β=-1.84 , 半面角ω=10.3° 【表2】

[0014]

<レンズの温度係数>

| レンズ | 屈折率温度保数△N | 線膨張係数a | |
|-----|-------------------------------|------------------------|--|
| | (×10 ⁻⁶ /κ, at20℃) | (×10 ⁻⁷ /κ) | |
| Lı | 4. 0 | 6 3 | |
| l. | 4. 0 | 6 3 | |
| Lı | 4. 9 | 8 5 | |
| Ĺ 4 | 9.6 | 7 9 | |
| L, | 2. 3 | 8 9 | |
| Lı | 8. 5 | 5 9 | |

【0015】上記表2に示すように本実施例において、接合レンズを構成するレンズのうち凸レンズ L_2 、 L_5 は凹レンズ L_3 、 L_4 に比して屈折率温度係数が小さくなる

ように設定されており、これにより上述した温度補正機 能が生じる。このように構成された実施例1の結像レン ズによれば、温度Tが20℃から50℃に変化した(△ T=30) とすると、焦点距離 f' は 100.00m mから 100.039m mに変化し($+39\mu$ m)、物 点距離を 112.4m mと固定したときの結像位置 Img は 218.648m mから 218.836m mに変化する($+188\mu$ m)。

【0016】したがって、保持部材が上述した鉄製の場合、結像位置と受光面のズレ量Δは、保持部材によるズレ量Δが212μmであるから、188μm補正されて24μmとなる。

【0017】<実施例2>この実施例2における各レンズ面の曲率半径R(mm)、各レンズの中心厚および各

レンズ間の空気間隔D(mm)、各レンズの d線における屈折率Nおよび各レンズのアッペ数 ν を下記表 3 に示す。なお、表 3 の下段に、この実施例 2 の読取用レンズにおける、レンズ系全体の Γ 数、焦点距離 f、横倍率 β および半画角 ω の値を示す。さらに、表 4 に、この実施例 2 の各レンズ毎の屈折率温度係数 Δ N(× 1 $0^{-6}/\kappa$ (a t 2 0 $\mathbb C$))および線膨張係数 α (× 1 $0^{-7}/\kappa$)の各数値を示す。

【00018】 【表3】

| ıli No. | R | D | N | y . |
|---------|-----------|--------|---------|-------|
| 1 | 83. 232 | 10.65 | 1.80420 | 46.50 |
| 2 | -671.00 | 0.71 | • | |
| 3 | 37.658 | 12.10 | 1.80420 | 46.50 |
| 4 | 233.02 | 2.48 | 1.68893 | 31.16 |
| อิ | 26.750 | 12.14% | | |
| 6 | 50 | 10.72 | | |
| 7 | -29.769 | 2.48 | 1-80518 | 25.46 |
| 8 | 177.83 | 18.17 | 1.56908 | 71.3 |
| 9 | -41.022 | 0.71 | | |
| 1 0 | 864.69 | 11.36 | 1.80518 | 25.46 |
| 1-1- | -89.950 | | | |

Fao 2.8 , f ´=100 , 横倍率β=-1.84 , 半面角ω=10.0°. 【表4】

[00019]

<レンズの温度係数>

| レンズ | 屈折率温度係數△N | 線膨張係数a | |
|-----|-----------------------------|------------------------|--|
| | $(\times 10^{-1} / \kappa)$ | (×10 ⁻⁷ /κ) | |
| L 1 | 4. 0 | 6 3 | |
| L : | 4. 0 | 6 3 | |
| L. | 5. 6 | 8 · 2 | |
| L . | 9. 6 | 7 9 | |
| L s | -9.6 | 1 5 6 | |
| L. | 0 5 | 9 3. | |

【00020】上記表 4に示すように、本実施例において、接合レンズを構成するレンズのうち凸レンズ L_2 、 L_5 は凹レンズ L_3 、 L_4 に比して屈折率温度係数が小さくなるように設定されており、これにより上述した温度補正機能が生じる。このように構成された実施例 2 の結像レンズによれば、温度 T が 2 0 C から 5 0 C に変化した($\Delta T=30$)とすると、焦点距離 f' は 100. 00 mmから 100. 103 mmに変化し(+103 μ m)、物点距離を 112. 8 mmと固定したときの結像位置 1 mgは 214. 154 mmから 214. 970 mmに変化する(+816 μ m)。

【0021】したがって、保持部材が上述したプラスチック製の場合、結像位置と受光面のズレ量 Δ は、保持部材によるズレ量 Δ が 751μ mであるから、 816μ m補正されて 65μ mとなる。なお、上記2つの実施例では接合レンズを構成する2つのレンズ群のうち、凸レンズ L_2 、 L_5 の分散が小、凹レンズ L_3 、 L_4 の分散が大となっており、これにより色消し機能を有し、広い波長域に亘って使用可能となっている。

【0022】なお、上記実施例1、2の各々に対応させてその各収差図を図3~6に示す。すなわち、図3に実施例1の球面収差、非点収差およびディストーションの

各収差図を、図4に実施例1のコマ収差の収差図を、図5に実施例2の球面収差、非点収差およびディストーションの各収差図を、図6に実施例2のコマ収差の収差図を示す。また、各球面収差図においては波長が587.6 mm、460 mm および615 mm の光に対する収差が示されている。さらに、各非点収差図には、サジタル像面およびタンジェンシャル像面に対する収差が示されている。これら図3~6から明らかなように、上述した各実施例によれば、前述した各収差を全て良好なものとすることができる。

【0023】なお、本発明の結像レンズとしては上記実施例のものに限られるものではなく、種々の態様の変更が可能であり、例えば各レンズの曲率半径R、レンズ間隔(もしくはレンズ厚)D、屈折率Nおよびアッベ数ッ、さらには屈折率温度係数△Nおよび線膨張係数αを適宜変更することが可能である。また、上記実施例では、少ないレンズ枚数で良好な効果が得られる4群6枚のガウス型により構成されているが、それ以外の多数枚のレンズ構成とすることも勿論可能である。

[0024]

【発明の効果】以上説明したように、本発明の画像説取用結像レンズによれば、各構成レンズの屈折率温度係数を適宜選択し、温度変化に伴って発生する結像位置の移動量を所定の値に設定して、光源、結像レンズ、受光素

子等を一体的に保持する保持部材等の熱膨張に基づく結 像位置のズレ量を減少させるようにしているから、温度 変化によっても結像位置と受光面の位置が大幅にズレる ことを防止でき、読取精度の劣化、さらには読取画質の 劣化を防止できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例1および実施例2に係るレンズ 基本構成を示す概略図

【図2】図1に示すレンズを含むシステムの基本配置を 概念的に示す図

【図3】実施例1に係るレンズの各収差図(球面収差、 非点収差、ディストーション)

【図4】実施例1に係るレンズのコマ収差を示す収差図

【図5】実施例2に係るレンズの各収差図(球面収差、 非点収差、ディストーション)

【図6】実施例2に係るレンズのコマ収差を示す収差図 【符号の説明】

L₁~L₆ レンズ

R、~R、レンズ面の曲率半径

D₁ ~D₁₀ レンズ面間隔 (レンズ厚)

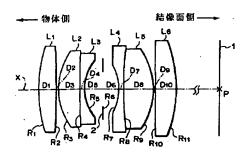
X 光軸

P 結像位置

1 結像面

2 絞り

【図1】



【図3】

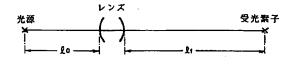
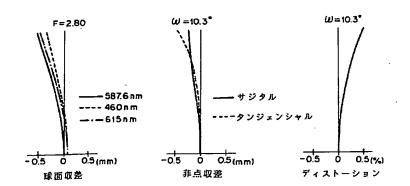
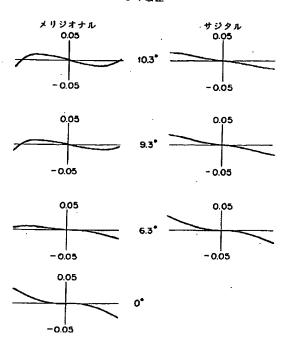


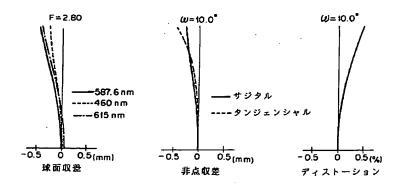
図2】



コマ収差

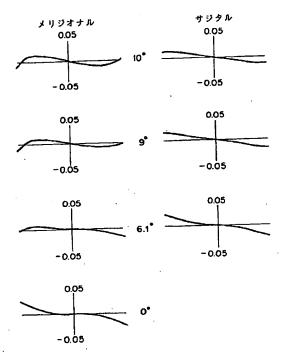


【図5】



【図6】

コマ収差



This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.